



ORTSBESICHTIGUNG



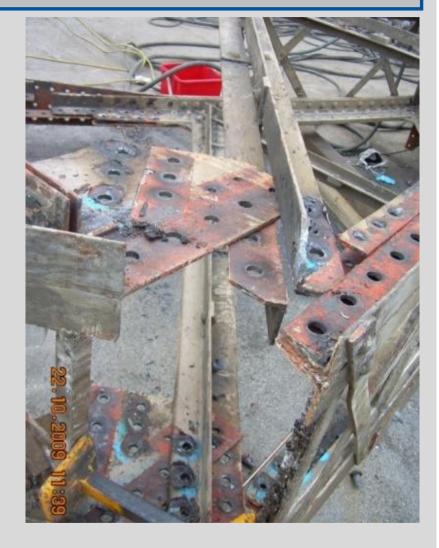






Revitalisierung historischer Bauten

02 031305	Z	Demontage von Hauptbinderlementen zur Sanierung und Wiedererrichtung inkl. Laden und Verbringung ins Werk sowie dort lagern. Räumliche Fachwerkkonstruktionen mit Winkelprofilen und Blechen. Das Lösen der Nieten wird in einer gesonderten Position vergütet.		
02 031305A	z	Stützenteil demont.+laden+Verfuhr einschließlich Lageroberteil (bis Lagerbolzen). Länge etwa 9,5 m Gesamthöhe etwa 2,8 m Breite etwa 0,8 m Gewicht etwa 2000 kg		Demontage
02 031320	Z	Niete lösen am Bestand zur Demontage der bestehenden Konstruktionen einschließlich wegschaffen.		Du
02 031320A	Z	Niete bis einschl. DN 14	 J	eru
xxxxxxx xxxxxxx xxxxxxx		Grundposition Niete lösen Nietkopfschraube einbauen	}	Werkssanierung
XXXXXXX XXXXXXX XXXXXXX		Grundposition Niete lösen Nietkopfschraube einbauen	}	Montage



KALKULIERBARE POSITIONEN



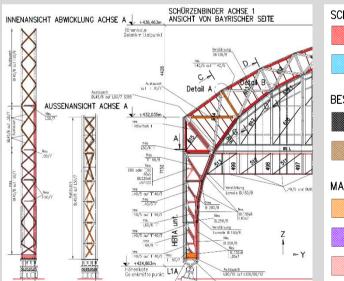


Revitalisierung historischer Bauten



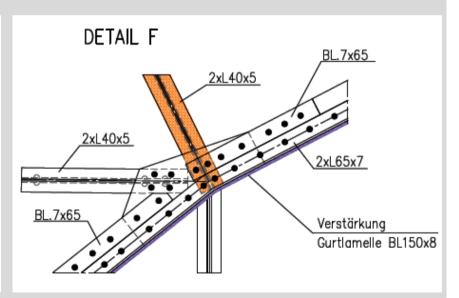








Neue Profile

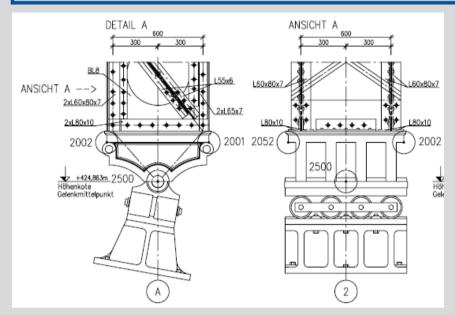


SCHADENSAUFNAHME UND MASSNAHMEN



Siokola





SCHADENSKARTIERUNG UND DOKUMENTATION

Hauptbinder 2, Ansicht von österreichischer Seite								
Koordinatenpunkt	X-Koordinate	Y-Koordinate	Z-Koordinate					
2051	116,482	0,350	0,321					
2052	116,476	-0,329	0,323					
2053	116,511	-0,334	2,181					
2054	116,500	0,359	2,181					
2055	116,504	-0,216	3,174					
2056	116,500	0,628	4,130					
2057	116,507	-0,048	7,473					
2058	116,499	2,218	7,258					

Der lage- und höhenmäßige Anschluß erfolgte über die Polygonpunkte: PP5009, PP5018, PP5024, PP5025, PP5026 und PP5031 der

Dipl.lng. Wenger-Oehn ZT GmbH in Salzburg, Franz-Josef-Straße 33 GZ: 2982/08.

Verwendete Detailpunkte:

1A, 1V, 2A, 2V, 3A, 3V, 4A, 4V, 5A, 5V, 6A, 6V, 7A und 7V.

Transformationselemente (Helmerttransformation) System Gauß-Krüger-lokales System:

Drehpunkt: -21459,030 297226,823

Verschiebungsparameter: 21517,803 -297212,095

Drehung: 272,4931 Maßstab: 1,0000024











KOMMISSIONELLE FESTLEGUNG, SCHADENSANZEICHNUNG UND ABTRANSPORT ZUR SANIERUNG





Revitalisierung historischer Bauten

Hinsichtlich der Verträglichkeit der Altbeschichtung mit der geplanten Neubeschichtung ist besondere Vorsicht geboten. Ist die Verträglichkeit nicht zuverlässig gesichert und ein anderer (verträglicher) Beschichtungsaufbau nicht möglich, muss die Altbeschichtung – unabhängig von ihrem Zustand – restlos entfernt werden. Die letzte DB ist im Regelfall immer auf der gesamten Konstruktion aufzubringen. Bei starker Verwitterung der obersten Beschichtung sind zwei dem Beschichtungssystem entsprechende DB erforderlich.

Zum Aufrauen des vorhandenen metallischen Überzuges ist Sweepen zwingend erforderlich, dabei sind Druck, Düsenabstand und Korngröße entsprechend anzupassen. Bei verbleibender Altbeschichtung ist Sweepen als Oberflächenvorbereitungsmaßnahme nicht geeignet.

Originalbeschichtung abgenommen werden. Im Bereich des Säulenkapitells mit Blattzier mußte aufgrund der dick anhaftenden Farbschichten der Strahldruck erhöht werden. Hier ist daher mit einer Erhaltung von Resten der Erstbeschichtung in geringerem Ausmaß zu rechnen.

Diskutiert wurden Vor- und Nachteile des Auftragsverfahrens (Spritzen, Walzen, Streichen).

Diesbezüglich wurde entschieden, daß der Letztanstrich mit dem Pinsel erfolgen soll. Die Beschichtung der Kapitelle mit dem feingliedrigen Blattwerk soll ebenso vorwiegend im Streichverfahren mit dem Pinsel erfolgen.

wird dazu zur nächsten Besprechung entsprechend gebogene Pinsel

mitbringen, die das Streichen in Hinterschneidungsbereichen ermöglichen.

KORROSIONSSCHUTZ IM SPANNUNGSFELD DES DENKMALSCHUTZES









46

Revitalisierung historischer Bauten

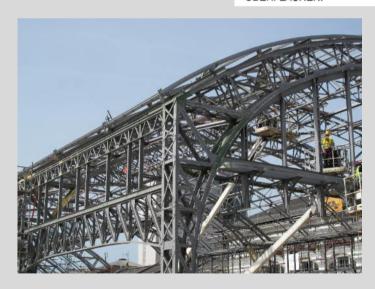
Verrechnet werden die Fachwerkkonstruktionen über ihre Ansichtsfläche (siehe Plan 23221).

HIER ERFOLGT DIE ABRECHNUNG NICHT ÜBER DIE AUFSUMMIERUNG DER EINZELNEN PROFILOBERLÄCHEN. ANSTELLE DESSEN WERDEN VEREINFACHT DIE VOLLEN ANSICHTSFLÄCHEN DER FACHWERKE ABGERECHNET. BEI EBENEN FACHWERKEN EINMAL DIE ANSICHTSFLÄCHE, BEI RÄUMLICHEN FACHWERKEN JEDE ANSICHTSFLÄCHE EBENFALLS JE EINMAL - SIEHE NACHFOLGENDE ANGABEN.

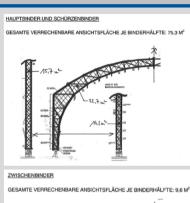
ALLE ANDEREN BAUTEILE WERDEN ÜBER DIE BESCHICHTETE PROFILOBERFLÄCHE ABGERECHNET, WOBEI JEWEILS DER ÄUSSERE PROFILUMFANG MAL GRÖSSTER PROFILLÄNGE FÜR DIE ERMITTLUNG DER ZU VERECHENBAREN OBERFLACHE HERANGEZOGEN WIRD.

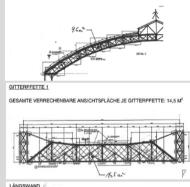
ANSCHLUSSBLECHE UND BINDEBLECHE WERDEN NICHT GESONDERT VERGÜTET.

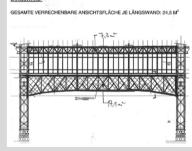
BEI DOPPELWINKEL WERDEN DIE BEIDEN OBERFLÄCHEN DER EINZELNEN WINKEL VERGÜTET. ES ERFOLGT KEIN ABZUG FÜR DIE SICH ABDECKENDEN OBERFLÄCHEN.











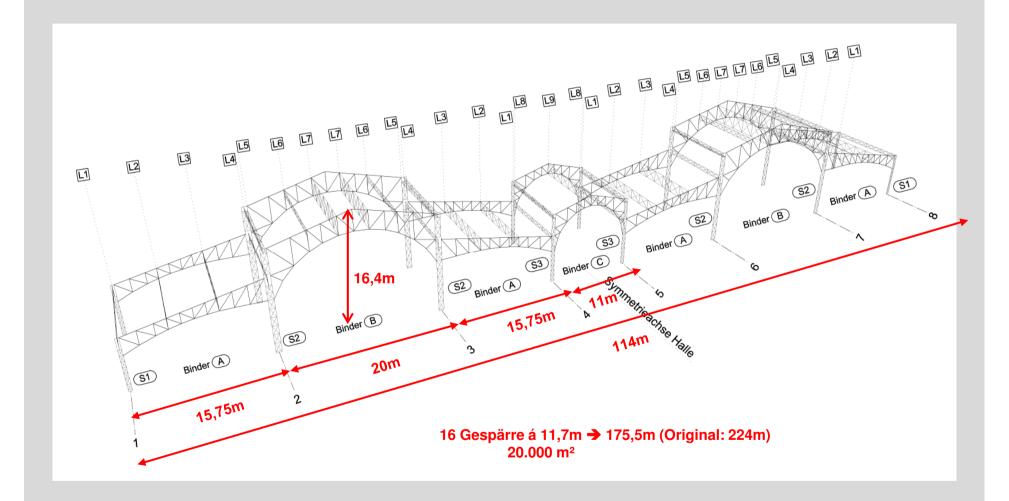
VERNÜNFTIGE ABRECHNUNGSREGELN





















Ausschreibung:

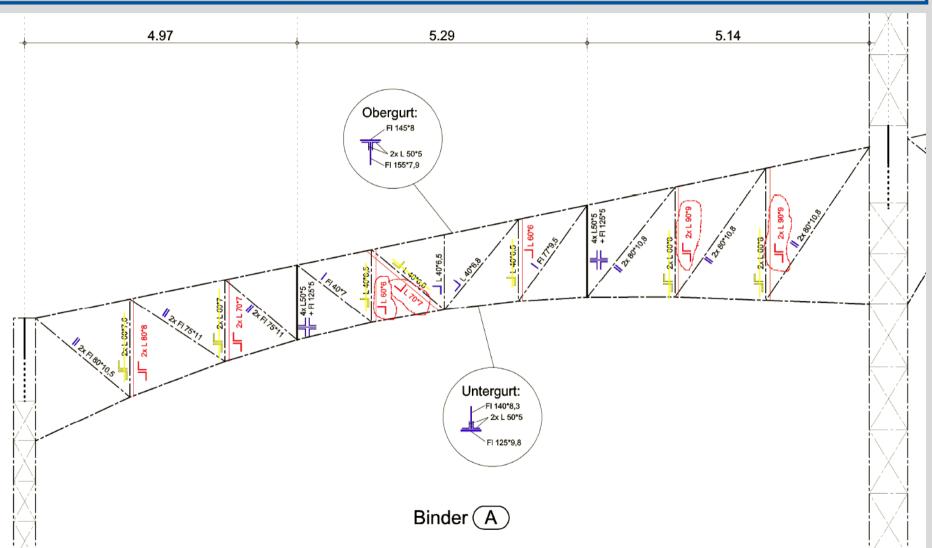
32.02 Z	Stahlba	schied der Profile		
32.02.01. Z				
	 Sicherur im Bereich vorsichtig Anfertige Verbindu 	ng der Konstrukti n der auszutausch ges auslösen der en, liefern und ein	gende Leistungen einzurechnen: n durch Unterstellung oder andere geeignete Maßnahmen enden Profile und Elemente auszutauschenden Profile und Elemente auen der neu dimensionierten Profile und Elemente en gemäß dem Bestand toßbereich + It. Vorbemerkungen: → sämtliche erfo	rderlichen Arbeitsgerüste!
32.02.01.A Z	Stahlkons		_	3
9		Lohn	EUR	
		Sonstiges	EUR	
42 000,0	00 kg	Einheitspreis	EUR	

Auszug aus Ausschreibungsplan: Gmeiner & Haferl





Revitalisierung historischer Bauten



Auszug aus Ausschreibungsplan: Gmeiner & Haferl







RINDERHALLE St. Marx - Arbeitsabläufe - Kosten

	PLAN - K-002a	PLAN - K-002a BINDER "A" - 6		64 Stk. (Min.)		(Min.)	(Std.)	Stückpreis	Euro		Euro
		Stäbe	Bohrungen	Niete	Aufw and / Stk.	Gesamt	Gesamt	h-Satz (€)	Selbstkosten	DB	Verkaufspreis
1	Einbau Hilfskonstruktion	600	Annahme!		90,0	54.000					
2	bestehende Niete entfernen			4672	7,0	32.704					
3	Stabausbau	832			14,0	11.648					
4	Bohrungen - Neustab (NM)	832	8192		5,0	40.960					
5	Anpassung - Neustab	832			3,0	2.496					
6	KO-Schutz (inkl. Knoten)	832			20,0	16.640					
7	Einbau Neustab (prov.)	832			20,0	16.640					
8	Aufreiben Bohrungen (16 mm	າ)	4672		7,0	32.704					
9	Nietung 4 bis 15 Min. => i.M.	6 Min.	! 4 Mann!	4672	24,0	112.128					
10	Ausbau prov. Schrauben	832			3,0	2.496					
11											
12	Ausbau Hilfskonstruktion	600			45,0	27.000					
					SUMME	349.416	5.824				
	Anteil LOHN										
	ZEMAN-Eigenleistung					237.288	3.955	38,00	150.282,40	15%	172.824,76
	Angebot ÖBB (2004):					112.128	1.869	58,00	108.390,40	10%	119.229,44
	Anteil SONSTIGES							je Woche			
13	Scherenbühnen	1 Stk. je	3 Mann	48,00	h/Wo.	101.987	1.700	260,00	12.480,00	10%	13.728,00
14	Nietmaterial (Mischpreis)			4.672,00				2,00	9.344,00	15%	10.745,60
15									4.500,00	15%	5.175,00
16	Stahl (Sa2½ - 1 x 50 μ)	17	7.100	(inkl. 20% \	Verschnitt)			1,43	24.453,00	15%	28.120,95
									309.449,80		349.823,75
	ausgeschriebene Menge 14.250 kg								<u>Pro</u>	eis/kg	<u>24,55</u>





RINDERHALLE St. Marx - Arbeitsabläufe - Kosten

	PLAN - K-002a	PLAN - K-002a BINDER "A"		4 Stk.	(Min.)	(Min.)	(Std.)	Stückpreis	Euro		Euro
		Stäbe	Bohrungen	Niete	Aufw and / Stk.	Gesamt	Gesamt	h-Satz (€)	Selbstkosten	DB	Verkaufspreis
1	Einbau Hilfskonstruktion	600	Annahme!		90,0	54.000					
2	bestehende Niete entfernen			4672	7,0	32.704					
3	Stabausbau	832			14,0	11.648					
4	Bohrungen - Neustab (NM)	832	8192		5,0	40.960					
5	Anpassung - Neustab	832			3,0	2.496					
6	KO-Schutz (inkl. Knoten)	832			20,0	16.640					
7	Einbau Neustab (prov.)	832			20,0	16.640					
8	Aufreiben Bohrungen (16 mm	1)	4672		7,0	32.704					
9	Nietung 4 bis 15 Min. => i.M.	6 Min.	! 4 Mann!	4672	24,0	112.128					
10	Ausbau prov. Schrauben	832			3,0	2.496					
11											
12	Ausbau Hilfskonstruktion	600			45,0	27.000					
					SUMME	349.416	5.824				
	Anteil LOHN										
	ZEMAN-Eigenleistung					237.288	3.955	38,00	150.282,40		
	Angebot ÖBB (2004):					112.128	1.869	58,00	108.390,40		
	Anteil SONSTIGES							je Woche			
13		1 Stk. je	3 Mann	48,00	h/Wo.	101.987	1.700	260,00	12.480,00		
1/	Nietmaterial (Mischpreis)	i Otik. je	o wanii	4.672,00	11/440.	101.307	1.700	2,00	9.344,00		
15	` ' '			1.072,00				2,00	4.500,00		
16		16	5.200	(inkl. 20% \	Verschnitt)			1,43	23.166,00		
	Соли (Солдуг и постру			(.,	308.162,80		
	abzurechnend					Pro	eis / kg	<u>24,55</u>			

Mengenänderung: z.B. - 5% → 13.500 kg



46





Ausschreibung:

14.250 kg	HK		309.450,00 €
	VP	24,55€ / kg	349.837,50 €
	DB		40.387,50 €

Mengenänderung

-5%				
13.500	kg	HK	-0,4%	308.162,80 €
		VP		_331.425,00 €
		DB		23.262,20 €
				-42,4%
5%				
15.000	kg	HK	0,4%	310.736,80 €
		VP		_368.250,00 €
		DB		57.513,20 €
				42,4%





- gesonderte Ausschreibung von erforderlichen Trag- und Schutzgerüsten
- gesonderte Ausschreibung von Vorhaltegeräten und Arbeitsgerüsten
- Ausschreibung in repräsentativen Einheiten z.B.
 - > Stück auszutauschender Stäbe
 - > Stück auszutauschender Niete
 - Stück oder Laufmeter zu sanierender Fachwerkpfetten
 - >

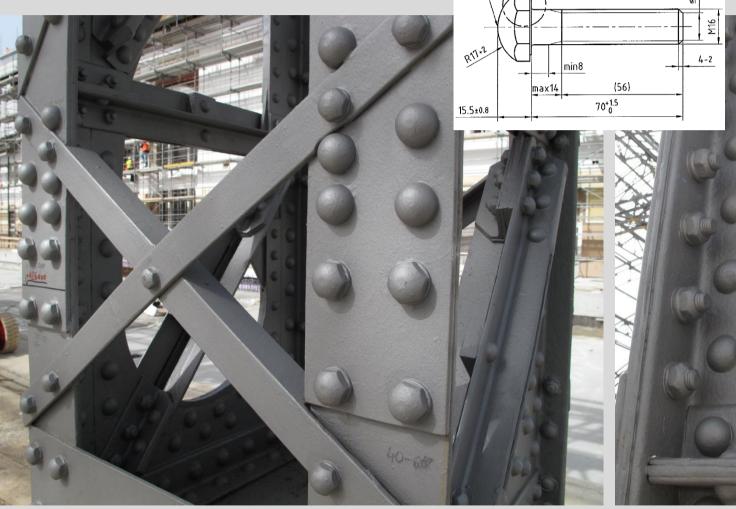


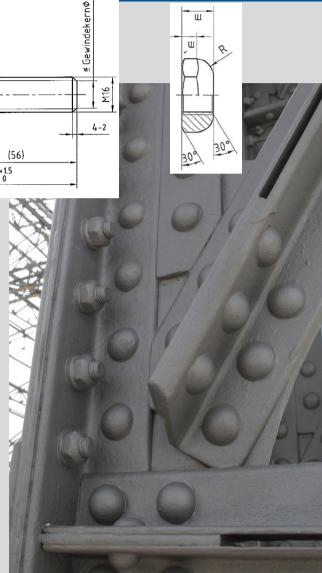
zulässig

fertigungsbed. Abflachung

Revitalisierung historischer Bauten

Nietkopfschrauben









RINDERHALLE St. Marx - Arbeitsabläufe - Kosten

	PLAN - K-002a	BIN	DER "A" - 6	4 Stk.	(Min.)	(Min.)	(Std.)	Stückpreis	Euro		Euro
		Stäbe	Bohrungen	Niete	Aufw and / Stk.	Gesamt	Gesamt	h-Satz (€)	Selbstkosten	DB	Angebotspreis
1	Einbau - Hilfskonstruktion	600	Annahme!		90,0	54.000					
2	Nietentfernung			4672	7,0	32.704					
3	Stabausbau	832			14,0	11.648					
4	Bohrungen - Neustab (NM)	8,70	0400		F ^	40.960					
5	Anpassung - Neustab	8 sta	att 4 Man	n s	tatt 24 Mi	n. 2.496					
6	KO-Schutz (inkl. Knoten)	83	П		П	16.640					
7	Einbau-Neustab (prov.)	83	JL		JL	16.640					
8	Aufreiben - Bohrungen (16 m	m)	<u> </u>		, , ,	32.704					
9	HV-Garnituren einbauen		! 2 Mann!	4.672,00	10,0	46.720					
10	Ausbau - prov. Schrauben	832			3,0	2.496					
11	HV-Schrauben nachziehen 8	kontrollie	ren	4.672,00	6,0	28.032					
12	Ausbau - Hilfskonstruktion	600			45,0	27.000					
					SUMME	312.040	5.201	Nie	eten: 1.869	h	
	Anteil LOHN										
	ZEMAN-Eigenleistung					237.288	6.955	50,00	150.282,40	15%	172.824,76
	ZEMAN-Eigenleistung!					74.752	1.246	38,00	47.342,93	15%	54.444,37
	Anteil SONSTIGES							je Woche			
13	001101011001111011	1 Stk. je	3 Mann	48,00	h/Wo.	89.528	1.492		12.480,00	10%	13.728,00
	Nietmaterial (Mischpreis)			4.672,00				2,13	9.951,36	1	22.01
	Material - KO-Schutz		(kg)						4.500,00	1 C	a 20 % 🛚
16	Stahl (Sa2½ - 1 x 50 μ)	17	7.100	(inkl. 20% '	Verschnitt)			1,43	24.453,00	15%	20.120,93
									249.009,69		285.737,15
	ausgeschriebene Menge 14.250 kg								Pro	eis/kg	20,05









Revitalisierung historischer Bauten

32 02 93 Vorhandene Schweißnähte

im Zuge der Güteprüfung instandsetzen. Dies Betrifft jene vorhandenen Schweißnähte, die auf Grund einer visuellen, bzw. technischen Prüfung erneuert werden müssen. In den Einheitspreis ist das Entfernen aller Schweißrückstände, sowie das neue Verschweißen samt aller Unterstellungs- und Gerüstarbeiten eingerechnet.

Abgerechnet werden Laufmeter instandgesetzter Schweißnähte.

32 02 93 A Schweißnähte erneuern Z

Lohn : _____

50,00 m Einheitspreis : EUR



Derzeit bekannter Umfang der Sanierung der Schweißnähte:

Derzeit saniert laut Aufmaß:

Nähte Hauptstützen: 4 x 4 x 10 Meter:

Nähte schadhafte Gitterträger Ecke:

Deckelbleche Löcher Hauptträger: 16 x 2,1 lfm =

Querschweißnähte am Auflager:

Abdeckelung zugeschweißte Löcher:

Nähte Hauptträger á 4 Träger x 2 Seiten x 2 Nähte x 40 lfm =

Derzeitiger Stand ca. 1011.60 lfm Naht

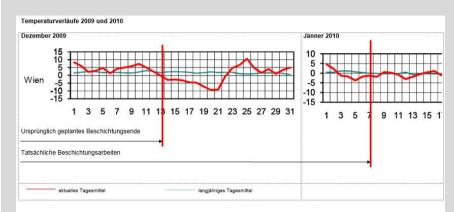
Die aktuell bekannte Menge der zu sanierenden Nähte entspricht 10% der Gesamtlänge aller in der historischen Konstruktion befindlichen Schweißnähte!

Dieser Umfang der Sanierung bedingen eine grundlegende Änderung des geplanten Terminablaufs, eine Verlängerung der Bauzeit und Winterbaumaßnahmen, eine Änderung der Beschichtungsarbeiten eine Verlängerung der Gerüstvorhaltung und eine Verlängerung der Vorhaltung der Baustelleneinrichtung sowie zusätzliche Kosten für die Schweißnahtprüfung.

UNERWARTETE MENGENMEHRUNG ODER -MINDERUNG → PREISANPASSUNG

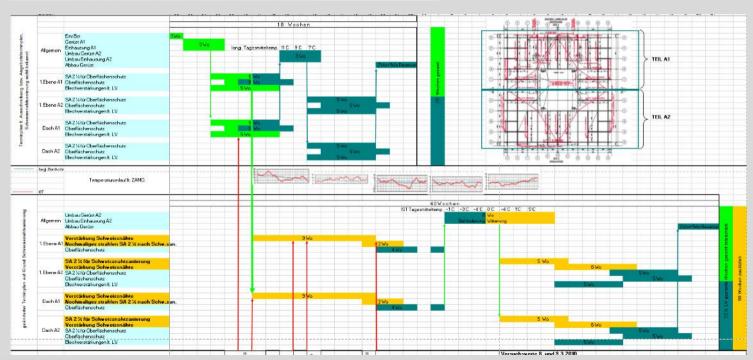






MEHR- ODER MINDERKOSTENFORDERUNG AUF BASIS DES VERTRAGS → K7 BLATT NACHVOLLZIEHBAR

Aus der o.g. Tabelle ergab sich aufgrund der Schweißnahtsanierung die Notwendigkeit des Heizens





diebauplaner

POSITION 2.0 AUFBRINGUNG EINER STAHLVERSTÄRKUNG

Vorschlag simple Position ohne Wassernasen schneiden am Hauptträger

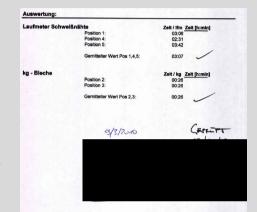
1 x Musterblech 120mm mit t= 12mm am Hauptträger mit 3 Metern Länge (34kg gesamtes Blech)

Reinigen der alten Naht
Tilv. abschleifen der alten Naht
Richten der Additivbleche
Hochfördern der Additivbleche
Anheften des Biechs mit 3 Meter Länge
Schweißen der Längsnähte
Schweißen 1 – Verbindungsnaht zum Nachbarbiech

Musterblech



Pos. Der Naht: Hauptträger Dach / Blechversstärkung Lichthof Art der Schweißnahl Steignaht, Quernaht und Überkopfnaht a 6 Arbeit durchgeführt: Schneiden Wassernase, Schleifen, Bleche anpassen. Bieche hochfordern. Bleche Lânge des Blechs Maße des Blechs: 1.5 Meles Hohe: 120mm, Dicke: 12mm Gewicht des Blechs 14:10 14:45 15:00 8 Marz 2010 13:30 01:20 8.Marz 2010 14:10 00:35 Einbau 8.Marz 2010 14:45 Schweißen 8.Marz 2010 15:00 18:00 08:25 03:00 Schweißen 9.Marz 2010 01:25 9.Marz 2010 (1,5+1,5+0,12+0,12) Meter à 5 Min = 00:16 Zuschlag Vorarbeiter 07:31 Ergebnis pro kg (diviert durch 16,956 kg) Zeit / kg 00:26



LÖSUNG IM SINNE AUFTRAGGEBER UND AUFTRAGNEHMER



Schweißen einer Quernaht a 12mm = VOLL









Verfahrens-/Tätigkeitsbeschreibung

Nach erfolgter Sandstrahlung wird die Stahlkonstruktion im Streich-, Roll- und Airless- Spritzverfahren beschichtet. Bei gleichzeitigem Einsatz von 2 Farbpumpen können bei den Deckschichten in 10 Stunden gesamt maximal 1500 m² beschichtet werden. Die eingesetzten Farben sind 2- Komponentenlacke auf Epoxibasis.

Stoffdaten

Die Arbeitsstoffliste, die Beurteilung der Arbeitsstoffe, sowie die Sicherheitsdatenblätter liegen im Baustellenordner auf.

Ermittlung und Beurteilung der Ex-Gefahren:

diebauplaner

Et initidang and Deartenang der Ex-G	erani en.				
Sind brennbare Stoffe vorhanden?	Ja, es werden verarbeitungsfertige Lacke verwendet deren Zündtemperaturen mit 450 bzw. 500°C so hoch sodaß keine Gefahr der Selbstentzündlichkeit gegeben ist.				
lst die Entstehung einer explosionsfä- higen Atmosphäre durch ausreichende Verteilung in der Luft möglich?	Die Anstrichstoffe selbst sind It. Sicherheitsdatenblatt ni explosionsgefährlich jedoch können die enthaltenen Löse explosionsgefährliche Dampf/ Luftgemische bilden wober zw. UEG und OEG definiert sind. Die größte Gefahr zur Entstehung eines explosionsfähigen Gemisches ist direkt Sprühkegel gegeben.				
lst die Bildung eines explosions- gefährdeten Bereiches möglich?	(gem. EH 12215; EH 13355) ja nein Ein Restrisiko für die Bildung eines einsofern als aufgrund der Raumgeon	LM - Verbrauch max.: 12,8 kg/h LM Anteil max.: 9,3% Ergibt: % UEG _{applikation} : 16,2 % UEG _{Trocknen} : 1,6 xxplosionsgefährdeten Bereiches besteht netrie und dem Unterschiedlichen ie volle Lüttungswirksamket nicht in jedem			

- -) VEXAT BERECHNUNG
- -) UNTERDRUCK →-0,05bar
- -) ABSAUGVORRICHTUNGEN

